

**This Page Is Inserted by IFW Operations
and is not a part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images,
please do not report the images to the
Image Problem Mailbox.**

CLIPPEDIMAGE= JP02001140771A

PAT-NO: JP02001140771A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2001140771 A

TITLE: CAPACITY SWITCHING TYPE WORKING OIL FEEDING DEVICE

PUBN-DATE: May 22, 2001

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
NAKAMURA, TAKASHI	N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
HONDA MOTOR CO LTD	N/A

APPL-NO: JP11327895

APPL-DATE: November 18, 1999

INT-CL (IPC): F04C015/04;F04C002/344 ;F16H009/18 ;F16H061/00

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To reduce the eccentric load of a pump rotary shaft caused by an unbalance between pressures in two discharge port when feed capacity of working oil is switched according to the magnitude thereof.

SOLUTION: The first suction port P1 of a vane pump 32 is connected to an oil tank 31 and a second discharge port Q2 is connected to an oil passage 201. When feed capacity is set to high, a switch valve 33 is positioned in a first position on the left, a second suction port P2 is connected to an oil tank 31, and a first discharge port Q1 and the second discharge port Q2 are caused to communicate with each other. Meanwhile, when the feed capacity is set to low, the switch valve 33 is positioned in a second position on the right and the first discharge port Q1 and the second suction port P2 are caused to communicate with each other.

COPYRIGHT: (C)2001,JPO

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2001-140771

(P2001-140771A)

(43) 公開日 平成13年5月22日 (2001.5.22)

(51) Int. Cl. ⁷	識別記号	F I	テマコード (参考)
F 0 4 C 15/04	3 1 1	F 0 4 C 15/04	3 1 1 D 3 H 0 4 0
2/344	3 3 1	2/344	3 3 1 J 3 H 0 4 4
F 1 6 H 9/18		F 1 6 H 9/18	B 3 J 0 5 0
61/00		61/00	3 J 0 5 2
// F 1 6 H 63:06		63:06	
審査請求 有 請求項の数 1 O L (全 9 頁)			

(21) 出願番号 特願平11-327895

(22) 出願日 平成11年11月18日 (1999. 11. 18)

(71) 出願人 000005326

本田技研工業株式会社

東京都港区南青山二丁目1番1号

(72) 発明者 中村 敬

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会

社本田技研研究所内

(74) 代理人 100092897

弁理士 大西 正悟

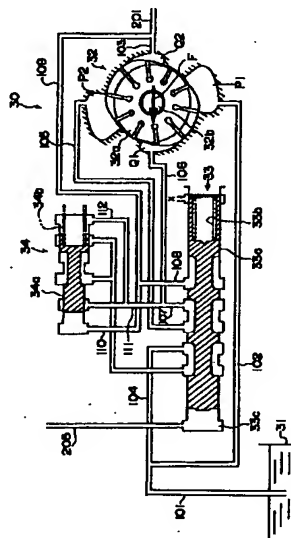
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 容量切換型作動油供給装置

(57) 【要約】

【課題】 作動油の供給容量を大小で切り換えたときに、2つの吐出ポート内の圧力の不均衡により発生するポンプ回転軸の偏心荷重を小さくする。

【解決手段】 ベーンポンプ32の第1吸入ポートP1を油タンク31に接続し、第2吐出ポートQ2を油路201に接続する。供給容量を大に設定するときには切換バルブ33を左方の第1の位置に位置させて第2吸入ポートP2を油タンク31に接続させ、第1吐出ポートQ1と第2吐出ポートQ2とを連通させる。一方、供給容量を小に設定するときには、切換バルブ33を右方の第2の位置に位置させて第1吐出ポートQ1と第2吸入ポートP2とを連通させる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 ロータの回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吸入ポート及び前記回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吐出ポートを有し、前記第1の吸入ポートが油タンクに接続され、前記第2の吐出ポートが吐出油路に接続されており、前記ロータが1回転する間に前記第1の吸入ポートから吸入した作動油を前記第1の吐出ポートから吐出するとともに、前記第2の吸入ポートから吸入した作動油を前記第2の吐出ポートから吐出する構成のベーンポンプと、

前記第2の吸入ポートを前記油タンクに接続させるとともに前記第1の吐出ポートと前記第2の吐出ポートとを連通させる第1の位置と、前記第1の吐出ポートと前記第2の吸入ポートとを連通させる第2の位置との位置切換が可能な切換バルブと、

前記切換バルブが前記第2の位置に位置しているときに、前記第1の吐出ポートから吐出される作動油の圧力による付勢力と前記第2の吐出ポートから吐出される作動油の圧力による付勢力とのバランスに基づいて、前記第1の吐出ポートから吐出される作動油の圧力が前記第2の吐出ポートから吐出される作動油の圧力よりも小さくなるように前記両圧力の調整を行う調整バルブとを有したことを特徴とする容量切換型作動油供給装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、作動油の供給容量を大小2段階に切り換えることが可能な容量切換型の作動油供給装置に関する。

【0002】

【従来の技術】作動油の供給容量を切り換えることが可能な作動油供給装置としては、例えば特開平4-277366号公報に開示されている構成のものがある。この装置では、ベーンポンプがロータの回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吸入ポートと、同じく回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吐出ポートとを有し、両吸入ポートが油タンクに接続され、ロータの回転により第1の吸入ポートから吸入した作動油を第1の吐出ポートから吐出させるとともに、第2の吸入ポートから吸入した作動油を第2の吐出ポートから吐出させるようになっている。そして、第1の吐出ポートと第2の吐出ポートとを連通させる第1の切換状態と、第1の吐出ポートと2つの吸入ポートとを連通させる（すなわち油タンクに連通させる）第2の切換状態とを有し、第1の切換状態では両吐出ポートから吐出される作動油量の合計が吐出油路内に供給されることとなり（供給容量大）、第2の切換状態では第2の吐出ポートから吐出される作動油量のみが吐出油路内に供給されることとなる（供給容量小）。このような構成の作動油供給装置では、必要なときには供給容量を大にして大きな供給油量を得ることができるが、通常は供給容量を小にしておく

ことでポンプの回転動力を低減することができる。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このような作動油供給装置において、作動油の供給容量を大にしているときには両吐出ポート内の圧力は互いに等しいが、作動油の供給容量を小にしているときには第1の吐出ポートが油タンクに接続されて第1のポート内の圧力が大気圧程度に下がるため、第1及び第2両吐出ポート間には圧力の不均衡が生じる。このためロータの回転軸には、高圧側の吐出ポートから低圧側の吐出ポートへ向かう方向に大きな荷重（偏心荷重と称する）が生じ、ポンプの耐久性を低下させる要因となっていた。また、このような偏心荷重が発生するためロータの回転軸及びこれを支持する部材等の強度及び剛性を高める必要が生じ、装置全体が大型化してしまうという問題もあった。

【0004】本発明はこのような問題に鑑みてなされたものであり、作動油の供給容量を大小で切り換えたときに、2つの吐出ポート内の圧力の不均衡により発生するポンプ回転軸の偏心荷重を小さくすることが可能な容量切換型作動油供給装置を提供することを目的としている。

【0005】

【課題を解決するための手段】このような目的を達成するため、本発明に係る容量切換型作動油供給装置（例えば、実施形態における容量切換型作動油供給装置30）は、ロータの回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吸入ポート（例えば、実施形態における第1、第2吸入ポートP1、P2）及び上記回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吐出ポート（例えば、実施形態における第1、第2吐出ポートQ1、Q2）を有し、第1の吸入ポートが油タンクに接続され、第2の吐出ポートが吐出油路（例えば、実施形態における油路201）に接続されており、ロータが1回転する間に第1の吸入ポートから吸入した作動油を第1の吐出ポートから吐出するとともに、第2の吸入ポートから吸入した作動油を第2の吐出ポートから吐出する構成のベーンポンプと、第2の吸入ポートを油タンクに接続させるとともに第1の吐出ポートと第2の吐出ポートとを連通させる第1の位置と、第1の吐出ポートと第2の吸入ポートとを連通させる第2の位置との位置切換が可能な切換バルブと、切換バルブが第2の位置に位置しているときに、第1の吐出ポートから吐出される作動油の圧力による付勢力と第2の吐出ポートから吐出される作動油の圧力による付勢力とのバランスに基づいて、第1の吐出ポートから吐出される作動油の圧力が第2の吐出ポートから吐出される作動油の圧力よりも小さくなるように上記両圧力の調整を行う調整バルブとを有している。

【0006】このような構成では、切換バルブを第1の位置に位置させているときには、第1の吸入ポートと第2の吸入ポートはともに油タンクに接続され、且つ第1

の吐出ポートと第2の吐出ポートとが連通するので、吐出油路内に供給される作動油量は第1の吐出ポートから吐出される作動油量と第2の吐出ポートから吐出される作動油量との合計分となる（供給容量大）。一方、切換バルブを第2の位置に位置させているときには第1の吐出ポートと第2の吸入ポートとが連通するので、第1の吸入ポートから吸入された作動油は先ず第1段階の昇圧がなされて第1の吐出ポートから吐出され、続いてこれが第2の吸入ポートから吸入されて第2段階の昇圧がなされ、第2の吐出ポートから吐出される。このため最終的に吐出油路内に供給される作動油量は第2の吐出ポートから吐出される作動油量のみとなり、切換バルブを第1の位置に位置させたときの供給容量の約半分となる（供給容量小）。なお、この供給容量が小的时候には調整バルブにより、第1の吐出ポートから吐出される作動油の圧力が第2の吐出ポートから吐出される作動油の圧力よりも小さくなるように両圧力が調整されるので、ベーンポンプにおいて必要な（第2の吸入ポート内の圧力＜第2の吐出ポート内の圧力）の関係は満たされる。

【0007】このように本発明に係る容量切換型作動油供給装置においては、作動油の供給容量を大小2段階に切り換えることができ、油圧回路において必要となる最大の供給容量を確保しつつ、通常はそれよりも小さい供給容量に設定してポンプ駆動における動力ロスを低減し燃費向上を図ることができるのであるが、供給容量を大に設定した場合には、対向する位置にある両吐出ポート内の圧力は互いに等しくなるのでロータの回転軸に偏心荷重は働かず、供給容量を小に設定した場合であっても、低圧側の吐出ポート（第1の吐出ポート）にも圧力が作用する（大気圧程度まで低下しない）ようになるので、ロータの回転軸に作用する偏心荷重は従来の場合（低圧側の吐出ポート内の圧力は低気圧程度まで下がり、偏心荷重大きい。）よりも小さくなる。このため装置の耐久性を向上させることができるとともに、回転軸を支持する部材等の強度及び剛性を小さくして重量を軽減することができる。装置の小型化とコストダウンを図ることができる。

【0008】

【発明の実施の形態】以下、本発明の好ましい実施形態について図面を参照して説明する。図1は本発明に係る容量切換型作動油供給装置を備えたベルト式無段変速機CVTを模式的に示したものである。このベルト式無段変速機CVTは、入力軸1とカウンタ軸2との間に設けられた金属式Vベルト機構10と、入力軸1とドライブ側アフリ11との間に設けられた遊星歯車式前後進切換機構20と、カウンタ軸2と出力側部材（ディファレンシャル機構8等）との間に設けられた進退クラッチ5とから構成される。なお、本無段変速機CVTは車両用として用いられ、入力軸1はカップリング機構CPを介してエンジンENGの出力側に繋がりが、ディファレン

シャル機構8に伝達された動力は左右の車輪に伝達されるようになっていく。

【0009】金属Vベルト機構10は、入力軸1上に設けられたドライブ側アフリ11と、カウンタ軸2上に設けられたドリブン側アフリ16と、両アフリ11、16間に巻き掛けられた金属Vベルト15とからなる。ドライブ側アフリ11は、入力軸1上に回転自在に設けられた固定アフリ半体12と、この固定アフリ半体12に対して軸方向に相対移動可能な可動アフリ半体13とからなる。可動アフリ半体13の側方には、固定アフリ半体12に結合されたシリンドラ壁12aにより囲まれてドライブ側シリンドラ室14が形成されており、このドライブ側シリンドラ室14内に供給される油圧により、可動アフリ半体13を軸方向に移動させるアフリ側圧が発生される。

【0010】ドリブン側アフリ16は、カウンタ軸2に固設された固定アフリ半体17と、この固定アフリ半体17に対して軸方向に相対移動可能な可動アフリ半体18とからなる。可動アフリ半体18の側方には、固定アフリ半体17に結合されたシリンドラ壁17aにより囲まれてドリブン側シリンドラ室19が形成されており、このドリブン側シリンドラ室19内に供給される油圧により可動アフリ半体18を軸方向に移動させるアフリ側圧が発生される。

【0011】このため、上記両シリンドラ室14、19への供給油圧（アフリ制御油圧）を適宜制御することにより、金属Vベルト15の滑りが発生することのない適切なアフリ側圧を設定するとともに、両アフリ11、16それぞれのアフリ幅を変化させることができる。これにより、金属Vベルト15の巻き掛け半径を変化させて変速比を無段階に変化させることができる。

【0012】遊星歯車式前後進切換機構20は、入力軸1に結合されたサンギヤ21と、ドライブ側アフリ11の固定アフリ半体12に結合されたキャリヤ22と、後進用ブレーキ27により固定保持可能なリングギヤ23と、サンギヤ21とキャリヤ23とを連結可能な前進用クラッチ25とからなる。前進用クラッチ25が係合されると全ギヤ21、22、23が入力軸1と一体に回転し、ドライブ側アフリ11は入力軸1と同方向（前進方向）に駆動される。一方、後進用ブレーキ27が係合されると、リングギヤ23が固定保持されるため、キャリヤ22はサンギヤ21とは逆の方向に駆動され、ドライブ側アフリ11は入力軸1とは逆方向（後進方向）に駆動される。

【0013】また、前進用クラッチ25及び後進用ブレーキ27が共に解放されると、この前後進切換機構20を介しての動力伝達が絶たれ、エンジンENGとドライブ側アフリ11との間の動力伝達が行われなくなる。

【0014】進退クラッチ5は、カウンタ軸2と出力側部材との間の動力伝達をオン・オフ制御するクラッチ

であり、これがオン（係合）のときに両者間での動力伝達が可能となる。このため、発進クラッチ5がオンのときには、金属Vベルト機構10により変速されたエンジン出力がギヤ6a、6b、7a、7bを介してディファレンシャル機構8により左右の車輪（図示せず）に分割されて伝達される。また、発進クラッチ5がオフ（非係合）のときにはこの動力伝達が行えず、変速機は中立状態となる。

【0015】図2はこのベルト式無段変速機CVTの油圧制御装置の概要を示したものである。この油圧制御装置は、図に示すように、作動油供給装置30と、高圧レギュレータバルブ40と、高圧制御系バルブ群50と、低圧レギュレータバルブ60と、低圧制御系バルブ群70と、電気コントロールユニットECUとを有して構成されている。ここで、高圧制御系バルブ群50と低圧制御系バルブ群70にはそれぞれ電磁バルブが含まれているが、これら電磁バルブは、第1検出器81により検出されるエンジン回転数Ne、第2検出器82により検出されるスロットル開度 θ_{th} 、第3検出器83により検出される車両速度V、第4検出器84により検出される作動油の油温T、その他の検出器により検出されるマニュアルシフトレバー（図示せず）のシフト位置等の情報に基づいて電気コントロールユニットECUから出力される作動信号に基づいて作動する。

【0016】作動油供給装置30は作動油を油路201内に供給する。この作動油供給装置30は後述するように供給容量を大小2段階に切り換えることが可能である。高圧レギュレータバルブ40は作動油供給装置30から供給された作動油を調圧して高圧の作動油を油路202内に供給する。高圧制御系バルブ群50は電気コントロールユニットECUからの電気信号に基づいて電磁バルブを作動させ、油路202内の作動油（高圧の作動油）をドライブ側シリンダ室14及びドリブン側シリンダ室19へ供給する制御を行ってドライブ側及びドリブン側アーム11、16を作動させる。これにより金民ベルト15の巻き掛け半径が変化し、ベルト式無段変速機CVTの変速動作が行われる。

【0017】低圧レギュレータバルブ60は油路202から分岐した油路203内の高圧の制御圧を調圧して低圧の作動油を油路204内に供給する。低圧制御系バルブ群70は電気コントロールユニットECUからの電気信号に基づいて電磁バルブを作動させ、油路204内の作動油（低圧の作動油）を用いて発進クラッチ5、前進用クラッチ25及び後進用ブレーキ27を作動させる。これによりベルト式無段変速機CVTを搭載した車両の発進及び前後進が行われる。なお、マニュアルシフトレバーの操作により作動するマニュアルシフトバルブは低圧制御系バルブ群70に含まれている。

【0018】作動油供給装置30は本発明に係る容量切換型作動油供給装置に相当し、図3及び図4に示すよう

に、油タンク31と、ペーンポンプ32と、切換バルブ33と、調整バルブ34とを備えて構成されている。ペーンポンプ32は、ロータ32aの回転軸32bを挟んで対向配設された第1、第2吸入ポートP1、P2と、回転軸32bを挟んで対向配設された第1、第2吐出ポートQ1、Q2とを有しており、第1吸入ポートP1は油路102、101を介して油タンク31に接続され、第2吐出ポートQ2は油路103を介して油路201に接続されている。そして、ロータ32aが1回転する間に第1吸入ポートP1から吸入した作動油を第1吐出ポートQ1から吐出するとともに、第2吸入ポートP2から吸入した作動油を第2吐出ポートQ2から吐出する。

【0019】切換バルブ33は、ハウジング内で左右方向へ移動可能なスプール33aと、このスプール33aの右方に設けられてスプール33aを常時左方に付勢するスプリング33bとを有して構成されている。このスプール33aの左端部には信号圧用ポート33cが設けられており、電気コントロールユニットECUからの指令に基づいて低圧制御系バルブ群70から油路205を介して出力される信号圧を受けることができるようになっている。

【0020】スプール33aは、信号圧用ポート33cに信号圧が供給されていないときには左方に位置し（第1の位置）、このとき第2吸入ポートP2は油路105、切換バルブ33、油路104、101を介して油タンク31に接続され、第1吐出ポートQ1は油路106、107、切換バルブ33、油路108、109、201を介して第2吐出ポートQ2と連通する（図3参照）。一方、信号圧用ポート33cに信号圧が供給されているときには（この信号圧が供給されるケースについては後述）、スプール33aには信号圧による右方への付勢力が生じ、この信号圧による付勢力がスプリング33bの付勢力にうち勝つてスプール33aは右方に位置する（第2の位置）。このとき第2吸入ポートP2は油路105、切換バルブ33、油路107、106を介して第1吐出ポートQ1と連通する（図4参照）。

【0021】調整バルブ34は、ハウジング内で左右方向へ移動可能なスプール34aと、このスプール34aの右方に設けられてスプール34aを常時左方に付勢するスプリング34bとを有して構成されている。このスプール34aの左端部には第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力が油路103、109、110を介して作用するようになっており、スプール34aの右端部には第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力が油路106、111、112を介して作用するようになっている。

【0022】ここで、スプール34aの右端側の圧力作用面積A1と左端側の圧力作用面積A2とは $A1 > A2$ の関係に設定されている（ $A1 \approx 2 \times A2$ が関係が望ましい）。このためスプール34aの右端側に作用する圧

力(第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力)が p_1 、スプール34aの左端側に作用する圧力(第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力)が p_2 、スプリング34bによる左方への付勢力が $F(>0)$ であるときには、 $p_1 \times A_1 + F = p_2 \times A_2$ の関係式から $p_1 < p_2$ となる。すなわち、第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力による付勢力($p_1 \times A_1$)と第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力による付勢力($p_2 \times A_2$)とのバランスに基づいて、第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力(p_1)が第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力(p_2)よりも小さくなるように両圧力が調整される。

【0023】このような構成において、切換バルブ33の信号圧用ポート33cに信号圧を供給せず、切換バルブ33のスプール33aを第1の位置(左方の位置)に位置させているときには、第1吸入ポートP1と第2吸入ポートP2は共に油タンク31に接続され、第1吐出ポートQ1と第2吐出ポートQ2とが連通するので、油路201内に供給される作動油量は、第1吐出ポートQ1から吐出される作動油量と第2吐出ポートQ2から吐出される作動油量との合計分となる。すなわち、ロータ1回転当たりに第1吐出ポートQ1から吐出される作動油量とロータ1回転当たりに第2吐出ポートQ2から吐出される作動油量が共にVであれば、作動油供給装置30から油路201内に供給される作動油量は2Vとなる(供給容量大)。なお、このとき第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力 p_1 と第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力 p_2 とは互いに等しく($p_1 = p_2$)、従って対向する位置にある両吐出ポートQ1、Q2内の圧力も互いに等しいので、ロータ32aの回転軸32bに偏心荷重は掛からない。

【0024】一方、切換バルブ33の信号圧用ポート33cに信号圧を供給させ、スプール33aを第2の位置(右方の位置)に位置させているときには、第1吐出ポートQ1と第2吸入ポートP2とが連通するので、第1吸入ポートP1から吸入された作動油は先ず第1段階の昇圧がなされて第1吐出ポートQ1から吐出され、続いてこれが第2吸入ポートP2から吸入されて第2段階の昇圧がなされ、第2吐出ポートQ2から吐出される。このため最終的に油路201内に供給される作動油量は第2吐出ポートQ2から吐出される作動油量のみとなり、切換バルブ33を第1の位置に位置させたときの供給容量の約半分となる。すなわち、ロータ1回転当たりに第1吐出ポートQ1から吐出される作動油量とロータ1回転当たりに第2吐出ポートQ2から吐出される作動油量が共にVであれば、作動油供給装置30から油路201内へ供給される作動油量はVとなる(供給容量小)。なお、このとき調整バルブ34により第1吐出ポートQ1から吐出される作動油の圧力(p_1)が第2吐出ポートQ2から吐出される作動油の圧力(p_2)よりも小さく

なるように両圧力が調整されるので、ベーンポンプ32において必要な(第2吸入ポートP2内の圧力<第2吐出ポートQ2内の圧力)の関係は満たされる。

【0025】このような作動油の吸入、吐出をベーンポンプ32全体で見た場合、ロータ32aが1回転する間に、油タンク31内の作動油を第1吸入ポートP1から吸入する第1工程、この吸入された作動油を圧力 p_1 まで昇圧して第1吐出ポートQ1から吐出する第2工程、この吐出された圧力 p_1 の作動油を第2吸入ポートP2から吸入する第3工程、この吸入された圧力 p_1 の作動油を圧力 p_2 まで昇圧して第2吐出ポートQ2から油路201内へ吐出する第4工程が連続して行われることになる。

【0026】上記ベルト式無段変速機CVTを備えた車両の場合、作動油供給装置30から供給される作動油量は①エンジン回転数が低いとき、特にエンジン回転数がアイドル回転数近いときには両アプリー1、16のシリンダ室14、19に作用する圧力は充分であって流量が足りなくなるため大きな作動油量が必要となる。また、エンジン回転数が或る程度高い場合でも②走行中にキックダウンが行われたり、或いは③急減速、中でも急停止が行われる場合にも、変速に当たって両アプリー1、16を素早く動かす必要があるため大きな作動油量が必要となる。特に急停止の場合には、車両が停止する前に変速機CVTをLOWへ戻さないと再発進が難しくなってしまう。また、④作動油の油温が高い場合にも大きな作動油量が必要となる。これは、作動油の油温が高いと油圧回路からのリーク量が多くなり、油圧が上昇しにくくなるためである。

【0027】作動油量の大小切り換えは油路205を介して切換バルブ32の信号圧用ポート33cに信号圧を供給するかしないかにより行われるが、この信号圧の供給制御は前述のように、電気コントロールユニットECUが検出器81~84からの検出情報に基づいて行っている。以下、ベルト式無段変速装置CVTを備えた車両における作動油の容量切換制御の具体例を図5のフローに基づいて説明するが、上記①~④の判断はいずれも電気コントロールユニットECUにおいて行われる。

【0028】この制御は図5に示すように、先ずステップS1において、第1検出器81により検出されるエンジン回転数 Ne が予め定めた第1の所定のエンジン回転数 $Neo1$ (例えば2000rpm)以上であるか否か($Ne \geq Neo1$?)が判断され、ここで $Ne \geq Neo1$ であると判断された場合にはステップS7に進んで供給容量は小に設定される。また、ステップS1で $Ne < Neo1$ であると判断された場合にはステップS2に進み、同じく第1検出器81により検出されるエンジン回転数 Ne が予め定めた第2の所定のエンジン回転数 $Neo2$ (例えば1000rpm、ほぼアイドル回転数)以下であるか否か($Ne \leq Neo2$?)が判断され、ここ

で $N_e \leq N_{e02}$ であると判断された場合にはステップS8へ進んで供給容量は大に設定される。

【0029】一方、ステップS2で $N_e > N_{e02}$ であると判断された場合にはステップS3に進んで現在キックダウン中であるか否か、すなわち第2検出器82により検出されるスロットル開度 θ_{th} に基づいて算出される単位時間当たりのスロットル開度変化率 $\Delta\theta_{th}$ が予め定めた所定のスロットル開度変化率 $\Delta\theta_{th0}$ （例えば $(1/2 \text{ 開度})/s$ ）以上であるか否か（ $\Delta\theta_{th} \geq \Delta\theta_{th0}$ ）が判断され、ここで $\Delta\theta_{th} \geq \Delta\theta_{th0}$ であると判断された場合にはステップS8へ進んで供給容量は大に設定される。

【0030】また、ステップS3において $\Delta\theta_{th} < \Delta\theta_{th0}$ であると判断された場合にはステップS4へ進んで現在急減速中であるか否か、すなわち第3検出器83により検出される車両速度Vに基づいて算出される単位時間当たりの減速方向の車両速度変化率 ΔV （すなわち減速方向の加速度）が所定の車両速度変化率 ΔV_0 （例えば減速方向で $2m/s^2$ ）以上であるか否か（ $\Delta V \geq \Delta V_0$ ）が判断され、ここで $\Delta V \geq \Delta V_0$ であると判断された場合にはステップS8へ進んで供給容量は大に設定される。また、ここで $\Delta V < \Delta V_0$ であると判断された場合にはステップS5へ進んで第4検出器84により検出される作動油の油温Tが予め定めた所定の油温 T_0 （例えば $120^\circ C$ ）以上であるか否か（ $T \geq T_0$ ）が判断され、ここで $T \geq T_0$ であると判断された場合にはステップS8へ進んで供給容量は大に設定される。

【0031】一方、ステップS5で $T < T_0$ であると判断された場合にはステップS6へ進んでステップS1～S5における否の状態全てを満たす継続時間 t_0 が予め定めた所定時間 t_0 （例えば1分）以上継続しているか否か（ $t \geq t_0$ ）が判断され、ここで $t \geq t_0$ であればステップS7に進んで供給容量は小に設定されるが、 $t < t_0$ である場合にはステップS8に進んで供給容量は大に設定される。なお、このステップS6における処理は、例えばエンジン回転数がアイドル回転数程度であって供給される作動油量が大である状態から、エンジン回転数が次第に上昇して第2の所定の回転数より高くなり（但し第1の所定の回転数よりは小）、キックダウンをしておらず（ $\Delta\theta_{th} < \Delta\theta_{th0}$ ）、急減速をしておらず（ $\Delta V < \Delta V_0$ ）、作動油の油温も所定の油温よりも低い場合（ $T < T_0$ ）であっても、この状態が或る程度の時間継続した後でなければ作動油量を小に切り換えないことを意味する。

【0032】このように本発明に係る容量切換型作動油供給装置では、切換バルブ33へ信号圧を供給するかしないかにより作動油の供給容量を大小2段階に切り換えることができ、油圧回路において必要となる最大の供給容量（容量2V）を確保しつつ、通常はそれよりも小

い供給容量（容量V）に設定してポンプ駆動における動力ロス分を低減し燃費向上を図ることができるのであるが、供給容量を大に設定した場合には、対向する位置にある両吐出ポートQ1、Q2内の圧力は互いに等しくなるのでロータ32aの回転軸32bに偏心荷重は働かず、供給容量を小に設定した場合であっても、低圧側の吐出ポート（第1吐出ポートQ1）にも圧力が作用する（大気圧程度まで低下しない）ようになるので、ロータ32aの回転軸32bに作用する偏心荷重は従来の場合よりも小さくなる（偏心荷重は図4中の矢印Fで示すように、高圧側の吐出ポートから低圧側の吐出ポートへ向かう方向に作用する）。このため装置30の耐久性を向上させることができるとともに、回転軸32bを支持する部材等の強度及び剛性を小さくして重量を軽減することができ、装置30の小型化とコストダウンを図ることができる。

【0033】これまで本発明の実施形態について説明してきたが、本発明の範囲は上述の実施形態に限られるものではない。例えば、ベーンポンプの吸入ポート及び吐出ポートは必ずしも2つずつである必要はなく、ロータの回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吸入ポートと、回転軸を挟んで対向配設された第1、第2の吐出ポートを有しており、第1の吸入ポートが油タンクに接続され、第2の吐出ポートが吐出油路に接続されており、ロータが1回転する間に第1の吸入ポートから吸入した作動油を第1の吐出ポートから吐出するとともに、第2の吸入ポートから吸入した作動油を第2の吐出ポートから吐出する構成のベーンポンプであれば2つ以上であっても構わない。また、この作動油供給装置の適用対象は上述のような車両用に限らず、他の油圧装置においても用いることが可能である。

【0034】

【発明の効果】以上説明したように本発明に係る容量切換型作動油供給装置においては、作動油の供給容量を大小2段階に切り換えることができ、油圧回路において必要となる最大の供給容量を確保しつつ、通常はそれよりも小さい供給容量に設定してポンプ駆動における動力ロス分を低減し燃費向上を図ることができるのであるが、供給容量を大に設定した場合には、対向する位置にある両吐出ポート内の圧力は互いに等しくなるのでロータの回転軸に偏心荷重は働かず、供給容量を小に設定した場合であっても、低圧側の吐出ポート（第1の吐出ポート）にも圧力が作用する（大気圧程度まで低下しない）ようになるので、ロータの回転軸に作用する偏心荷重は従来の場合よりも小さくなる。このため装置の耐久性を向上させることができるとともに、回転軸を支持する部材等の強度及び剛性を小さくして重量を軽減することができ、装置の小型化とコストダウンを図ることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係る容量切換型作動油供給装置を備えたベルト式無段変速機のスケルトン図である。

【図2】上記ベルト式無段変速機の油圧制御装置の概要を示すブロック図である。

【図3】供給容量を大に設定した場合における上記容量切換型作動油供給装置の構成図である。

【図4】供給容量を小に設定した場合における上記容量切換型作動油供給装置の構成図である。

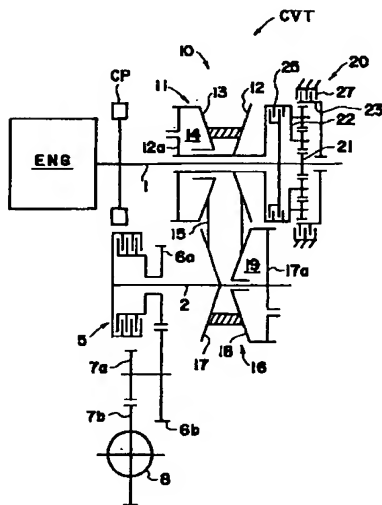
【図5】上記ベルト式無段変速機を備えた車両における作動油の容量切換制御の具体例を示すフローである。

【符号の説明】

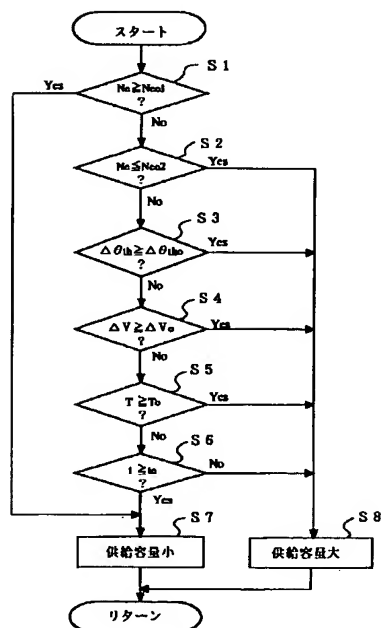
- 30 作動油供給装置（容量切換型作動油供給装置）
 31 油タンク
 32 ペーンポンプ
 32a ロータ

- 32b 回転軸
 33 切替バルブ
 33b スプリング（弾性部材）
 34 調整バルブ
 40 高压レギュレータバルブ
 50 高压制御系バルブ群
 60 低压レギュレータバルブ
 70 低压制御系バルブ群
 201 油路（吐出油路）
 10 ECU 電気コントロールユニット
 CVT ベルト式無段変速機
 P1 第1吸入ポート（第1の吸入ポート）
 P2 第2吸入ポート（第2の吸入ポート）
 Q1 第1吐出ポート（第1の吐出ポート）
 Q2 第2吐出ポート（第2の吐出ポート）

【図1】



【図5】



Fターム(参考) 3H040 AA03 BB05 BB11 CC14 CC18
CC22 DD21 DD22 DD23 DD33
DD37 DD39
3H044 AA02 BB05 CC12 CC16 CC21
DD10 DD11 DD12 DD13 DD24
DD27 DD46
3J050 AA03 AB01 AB03 AB07 BA03
BB13 CB07 CB10
3J052 AA14 AA18 AA20 FB02 FB25
HA11

CLIPPEDIMAGE= JP405044658A

PAT-NO: JP405044658A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 05044658 A

TITLE: VARIABLE CAPACITY TYPE VANE PUMP

PUBN-DATE: February 23, 1993

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

MOCHIZUKI, TERUHIKO

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

ATSUGI UNISIA CORP

COUNTRY

N/A

APPL-NO: JP03209017

APPL-DATE: August 21, 1991

INT-CL (IPC): F04C015/04

ABSTRACT:

PURPOSE: To correctly adjust the pump discharge quantity by carrying out the fine adjustment of the eccentricity quantity for a rotor of a cam ring with high precision.

CONSTITUTION: A variable capacity type vane pump is equipped with a rotor 3 for supporting a plurality of vanes 5 in slidable manner inside a slot 4 formed in radial form, cam ring 6 which accommodates the rotor 3 inside and performs eccentric revolution for the rotor 3, and an actuator 10 which adjusts the pump discharge quantity by varying the eccentricity quantity (e) between the cam ring 6 and the rotor 3. The actuator 10 is interlocked with the top edge of an arm 9 extended from the cam ring 6.

COPYRIGHT: (C)1993,JPO&Japio

(19)日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平5-44658

(43)公開日 平成5年(1993)2月23日

(51)Int.Cl.⁵

F 0 4 C 15/04

識別記号

3 2 1 F 8608-3H

庁内整理番号

F I

技術表示箇所

審査請求 未請求 請求項の数1(全 3 頁)

(21)出願番号 特願平3-209017

(22)出願日 平成3年(1991)8月21日

(71)出願人 000167406

株式会社アツギユニシア

神奈川県厚木市恩名1370番地

(72)発明者 望月 輝彦

神奈川県厚木市恩名1370番地 株式会社ア

ツギユニシア内

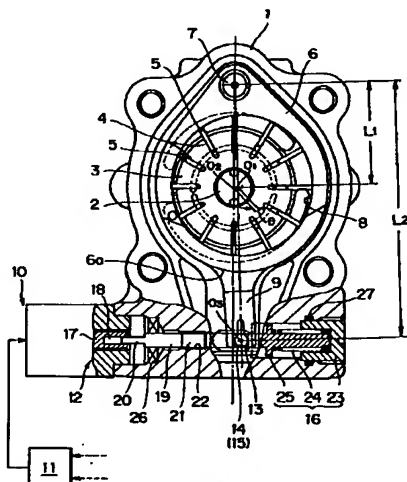
(74)代理人 弁理士 志賀 富士弥 (外3名)

(54)【発明の名称】 可変容量型ペーンポンプ

(57)【要約】

【目的】 カムリングのロータに対する偏心量の微調整を精度よくできるようにし、ポンプ吐出量の調整をより一層正確にする。

【構成】 放射状に形成したスロット4の内部に複数のペーン5を摺動自在に支持するロータ3と、このロータ3を内部に取容し、ロータ3に対して偏心回転するカムリング6と、このカムリング6とロータ3との偏心量eを変化させてポンプ吐出量を調整するアクチュエータ10とを備えており、このアクチュエータ10をカムリング6から延設したアーム9の先端に連繋してある。



3 : ロータ 6 : カムリング
4 : スロット 9 : アーム
5 : ペーン 10 : アクチュエータ

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】放射状に形成したスロットの内部に複数のベーンを摺動自在に支持するロータと、このロータを内部に収容し、ロータに対して偏心回転するカムリングと、このカムリングを回転させ、カムリングとロータとの偏心量を変化させてポンプ吐出量を調整するアクチュエータとを備えた可変容量型ベーンポンプにおいて、前記カムリングからアームを延設し、このアームを前記アクチュエータに連繋したことを特徴とする可変容量型ベーンポンプ。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】本発明は、パワーステアリング装置等に施用される可変容量型ベーンポンプに関する。

【0002】

【従来の技術】この種の可変容量型ベーンポンプのうち、自動車のパワーステアリング装置に使用されるものは、ポンプ駆動軸がエンジンで回転されるようになっており、エンジンの低速回転時には吐出量を多くする一方、エンジンの高速回転時には吐出量を少なくするようになっており、自動車の運転状況に応じてパワーステアリング装置の油圧シリンダに供給する油量を変え、操舵力を変化させるようになっている。

【0003】図2はこのような可変容量型ベーンポンプを示すものである。この図において30はカムリングであり、このカムリング30はポンプボディ31に回転可能な状態に嵌合してある。そして、このカムリング30の内部にはベーン32を複数備えたロータ33を収容してあり、カムリング30の外周にはアクチュエータ34のウォームギヤ35に噛合するギヤ部36を形成してある。このように構成した可変容量型ベーンポンプは、アクチュエータ34を回転（作動）させることにより、カムリング30を回転させることができ、カムリング30の内周カム面37の中心O₁とロータ33の中心O₂との偏心量eを変化させてポンプ吐出量を調整するようになっている（実開昭59-103889号公報参照）。

【0004】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このような従来の可変容量型ベーンポンプは、アクチュエータ34の先端（ウォームギヤ35）を直接カムリング30の外周（ギヤ部36）に連繋するようになっているため、アクチュエータ34のロッド38の付加及びウォームギヤ35とギヤ部36との噛み合い部のバックラッシュ等（作動誤差）がそのままカムリング30とロータ33の偏心量eの誤差となる。そのために、カムリング30とロータ33の偏心量eの誤差が少なく、より高精度よく吐出量調整が行える可変容量型ベーンポンプの提供が望まれていた。

【0005】

【課題を解決するための手段】本発明は上記要望に応え

2

るために案出されたものであり、放射状に形成したスロットの内部に複数のベーンを摺動自在に支持するロータと、このロータを内部に収容し、ロータに対して偏心回転するカムリングと、このカムリングを回転させ、カムリングとロータとの偏心量を変化させてポンプ吐出量を調整するアクチュエータとを備えた可変容量型ベーンポンプであって、前記カムリングからアームを延設し、このアームを前記アクチュエータに連繋したことを特徴としている。

10 【0006】

【作用】アクチュエータの変位量とカムリングのロータに対する偏心量の変化量との比は、カムリングの回転中心からアームとアクチュエータとの連繋部分迄の距離とカムリングの回転中心からカムリング中心迄の距離との比となる。

【0007】

【実施例】以下本発明の実施例を図面に基き詳述する。

【0008】図1は本発明の一実施例を示す可変容量型ベーンポンプの要部構成図であり、この図において1はポンプボディである。このポンプボディ1には、駆動軸2を回転可能に支持してあり、駆動軸2にはロータ3を一体回転できるように連繋してある。ロータ3は、その外周側に放射状に複数のスロット4を形成してあり、このスロット4内にベーンポンプ5を摺動自在に収容してある。

【0009】6はカムリングであり、このカムリング6は図中上端部をピン7でポンプボディ1に収支してある。このカムリング6には円形状の内周カム面8を形成してあり、その内部空間内に前記ベーン5を備えたロータ3を収容してある。そして、このカムリング6の図中下端部にはアーム9を半径方向外方へ向かって延設してあり、このアーム9の先端をアクチュエータ10に連繋してある。

【0010】アクチュエータ10は、ポンプボディ1の図中下端部に配置してあり、コントロール11により作動させられる回転機構部12と、アーム9の先端の溝13に係合する連繋ピン14を備えた移動ブロック15と、この移動ブロック15を前記回転機構部12側へ常時押圧するばね部16とから成っている。このうち、回転機構部12は、回転軸17の先端のスリット18に制御ロッド19の二面幅部20を軸方向にスライドできるように係合してあり、制御ロッド19のねじ部21をポンプボディ1のねじ穴22に螺合し、制御ロッド19の先端を移動ブロック15に当接させてある。一方、ばね部16は、ポンプボディ1に螺着した栓体23と、この栓体23に支持されるばね24と、このばね24により軸方向（図中左方向）に付勢されるアッシュロッド25とで構成してある。

【0011】従って、このアクチュエータ10は、回転

50

3

軸17が回転すると、制御ロッド19がばね部16の作用を受けつつ回転往復動して、移動ブロック15を図中左右方向へ移動させる。これにより、カムリング6がピン7を中心として回転し、カムリング6の内周カム面8の中心 O_1 とロータ3の中心 O_2 との偏心量 e が変化して、ポンプ吐出量が増減する。

【0012】尚、図1において26はオイルシールであり、27はリングである。又、コントローラ11は、外部入力信号（車速信号、舵角信号等）に基づいてアクチュエータ10に制御信号を出力するようになっている。

【0013】以上の実施例構造によれば、カムリング6のアーム9の先端にアクチュエータ10を連繋してあるため、アクチュエータ10の制御ロッド19の軸方向移動量（ ΔL ）とカムリング6のロータ3に対する偏心量 e の変化量（ Δe ）の比（ $\Delta e / \Delta L$ ）は、カムリング6の回転中心 O からカムリング6（内周カム面8）の中心 O_1 迄の距離（ L_1 ）とカムリング6の回転中心 O からアーム9の先端（連繋ピン14の中心 O_3 ）迄の距離（ L_2 ）との比（ L_1 / L_2 ）で表される。

【0014】従って、本実施例によれば、アクチュエータ10をカムリング6の外周6aに直接連繋するよりも、偏心量 e の微調整をより一層細かくかつ精度よくで

4

きる。尚、本実施例によれば、ばね部16が移動ブロック15及び制御ロッド19を常時図中左方向へ押圧するようになっているため、制御ロッド19の螺合部のバックラッシュをなくすることができる。

【0015】

【発明の効果】以上の説明から明らかなように本発明は、カムリングから延設したアームにアクチュエータを連繋することにより、アクチュエータの変位量とカムリングのロータに対する偏心量の変化量との比が、カムリングの回転中心からアームとアクチュエータとの連繋部分迄の距離とカムリングの回転中心からカムリング中心迄の距離との比となるようにしてあるため、アクチュエータをカムリングの外周に直接連繋する場合に比較し、カムリングのロータに対する偏心量の微調整を細かくかつ精度よくでき、ポンプ吐出量の調整をより一層正確にできる。

【図面の簡単な説明】

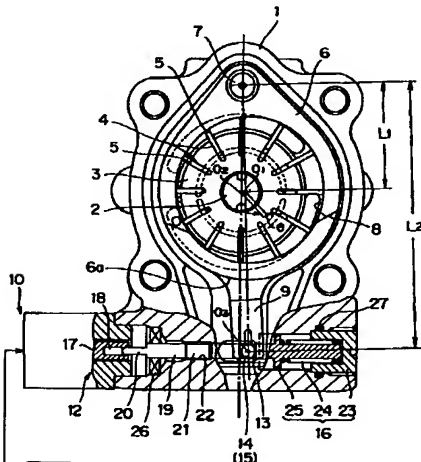
【図1】本発明の実施例を示す可変容量型ベーンポンプの要部構成図。

20 【図2】従来の可変容量型ベーンポンプの要部断面図。

【符号の説明】

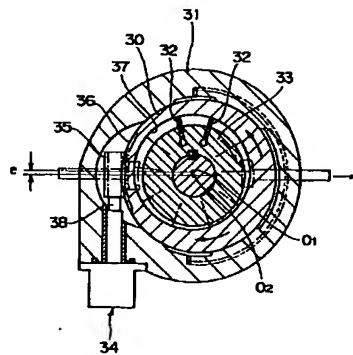
3…ロータ、4…スロット、5…ベーン、6…カムリング、9…アーム、10…アクチュエータ、 e …偏心量。

【図1】



- | | |
|----------|--------------|
| 3 : ロータ | 6 : カムリング |
| 4 : スロット | 9 : アーム |
| 5 : ベーン | 10 : アクチュエータ |

【図2】



L Number	Hits	Search Text	DB	Time stamp
-	0	Hunter-Douglas.in.	USPAT;	2003/02/12 12:44
-	1	Niemiec-Albin.in.	US-PGPUB	2003/02/12 12:44
-	136	(417/220).ccls.	USPAT;	2003/02/12 12:56
-	48	((417/220).ccls.) and (vane adj pump)	US-PGPUB;	2003/02/12 12:57
-	18	((((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	USPAT;	2003/02/12 12:59
-	30	((((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	US-PGPUB;	2003/02/12 12:56
-	88	((417/220).ccls.) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	EPO; JPO	2003/02/12 12:56
-	39	(417/220).ccls.	USPAT;	2003/02/12 12:56
-	10	((417/220).ccls.) and (vane adj pump)	US-PGPUB;	2003/02/12 12:57
-	5	((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric	EPO; JPO;	2003/02/12 12:57
-	5	((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	DERWENT	2003/02/12 12:59
-	29	((417/220).ccls.) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	USOCR	2003/02/12 12:58
-	506	(418/25,26,30,31).ccls.	USOCR	2003/02/12 13:01
-	156	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)	USPAT;	2003/02/12 13:01
-	50	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric	US-PGPUB;	2003/02/12 13:02
-	106	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	EPO; JPO	2003/02/12 13:02
-	350	((418/25,26,30,31).ccls.) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	USPAT;	2003/02/13 09:33
-	232	(418/25,26,30,31).ccls.	US-PGPUB;	2003/02/12 13:01
-	49	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)	EPO; JPO	2003/02/12 13:03
-	27	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric	USOCR	2003/02/12 13:04
-	22	((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	USOCR	2003/02/12 13:02
-	183	((418/25,26,30,31).ccls.) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump))) and eccentric	USOCR	2003/02/12 13:23

-	2957	(vane adj pump) not ("4898518" "5846049" "5366354" "5641275" "5961301" "5997264" "5593166" "4405258" "5249812" "5425618" "5921552" "5947462" "6210107" "6212997" "6210107" "6212997" "4871196" "4889348" "4961678" "5201642" "5397020" "5429595" "5505327" "5580215" "5607165" "5772216" "6135728" "6371488" "6129176" "6155804" "4304409" "4385874" "5292088" "5470202" "5518380" "5562432" "5642991" "5651707" "5653582" "5949171" "6111334" "6200109" "4260166" "4276003" "4341503" "4371173" "4465286" "4470780" "4538966" "4557347").pn. ("4586872" "4768935" "4770612" "4919248" "5013949" "5295794" "5370502" "5383540" "5545018" "5567132" "5605436" "5613845" "5618168" "5624244" "5659214" "5673938" "5721508" "5769605" "5803713"	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:22
Search History	2/13/03 10:46:39 AM	Page 2		
C:\APPS\east\workspaces\10021568\wsp				

-	635	(vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)	USOCR	2003/02/12 13:22
-	166	((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and eccentric	USOCR	2003/02/12 13:23
-	21	((((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and eccentric) and (control adj valve)	USOCR	2003/02/12 13:23
-	469	((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) not (((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and eccentric) not (((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and eccentric) and (control adj valve))	USOCR	2003/02/12 13:24

	17	((vane adj pump) not ("4898518" "5846049" "5366354" "5641275" "5961301" "5997264" "5593166" "4405258" "5249812" "5425618" "5921552" "5947462" "6210107" "6212997" "6210107" "6212997" "4871196" "4889348" "4961678" "5201642" "5397020" "5429595" "5505327" "5580215" "5607165" "5772216" "6135728" "6371488" "6129176" "6155804" "4304409" "4385874" "5292088" "5470202" "5518380" "5562432" "5642991" "5651707" "5653582" "5949171" "6111334" "6200109" "4260166" "4276003" "4341503" "4371173" "4465286" "4470780" "4538966" "4557347").pn. ("4586872" "4768935" "4770612" "4919248" "5013949" "5295794" "5370502" "5383540" "5545018" "5567132" "5605436" "5613845" "5618168" "5624244" "5659214" "5664318" "5714508" "5715008" "5769605" "5801713"	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:25
Search History	2/13/03 10:56:33 AM	Page 4		
C:\APPS\east\workspaces\10021500\wsp				

-	2	((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and (oil adj circuit)	USOCR	2003/02/12 13:25
-	2	((417/220).ccls.) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:31
-	4	((418/25,26,30,31).ccls.) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:31
-	0	((417/220).ccls.) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))	USOCR	2003/02/12 13:31
-	2	((418/25,26,30,31).ccls.) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))	USOCR	2003/02/12 13:32
-	5	((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))	USOCR	2003/02/12 13:32
-	0	variable adj target adj regulator adj valve	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:33
-	0	variable adj target adj regulator adj valve	USOCR	2003/02/12 13:33
-	0	target adj regulator adj valve	USOCR	2003/02/12 13:33
-	0	target adj regulator adj valve	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:40
-	7	(((((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric) and (actuator or piston)	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:44
-	24	(((((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) not (((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric)) and (actuator or piston)	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:44
-	25	(((((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric) and (actuator or piston)	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:44
-	42	(((((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) not (((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) and eccentric)) and (actuator or piston)	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:45

	191	(((vane adj pump) not ("4898518" "5846049" "5366354" "5641275" "5961301" "5997264" "5593166" "4405258" "5249812" "5425618" "5921552" "5947462" "6210107" "6212997" "6210107" "6212997" "4871196" "4889348" "4961678" "5201642" "5397020" "5429595" "5505327" "5580215" "5607165" "5772216" "6135728" "6371488" "6129176" "6155804" "4304409" "4385874" "5292088" "5470202" "5518380" "5562432" "5642991" "5651707" "5653582" "5949171" "6111334" "6200109" "4260166" "4276003" "4341503" "4371173" "4465286" "4470780" "4538966" "4557347").pn. ("4586872" "4768935" "4770612" "4919248" "5013949" "5295794" "5370502" "5383540" "5545018" "5567132" "5605436" "5613845" "5618168" "5624244" "5659214" "5711408" "5769605" "5803712"	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:45
Search History	2/13/03 10:56:49 AM	Page 6		
C:\APPS\least\workspaces\10021560.wsp				

-	8	(((417/220).ccls.) and (vane adj pump)) and (actuator or piston)	USOCR	2003/02/12 13:46
-	31	(((418/25,26,30,31).ccls.) and (vane adj pump)) and (actuator or piston)	USOCR	2003/02/12 13:46
-	78	(((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and eccentric) and (actuator or piston)	USOCR	2003/02/12 13:47
-	1	(((vane adj pump) not ((417/220).ccls.) not ((418/25,26,30,31).ccls.)) and ((vane adj ring) or (containment adj ring))) and (actuator or piston)	USOCR	2003/02/12 13:47

	2	(((vane adj pump) not ("4898518" "5846049" "5366354" "5641275" "5961301" "5997264" "5593166" "4405258" "5249812" "5425618" "5921552" "5947462" "6210107" "6212997" "6210107" "6212997" "4871196" "4889348" "4961678" "5201642" "5397020" "5429595" "5505327" "5580215" "5607165" "5772216" "6135728" "6371488" "6129176" "6155804" "4304409" "4385874" "5292088" "5470202" "5518380" "5562432" "5642991" "5651707" "5653582" "5949171" "6111334" "6200109" "4260166" "4276003" "4341503" "4371173" "4465286" "4470780" "4538966" "4557347").pn. ("4586872" "4768935" "4770612" "4919248" "5013949" "5295794" "5370502" "5383540" "5545018" "5567132" "5605436" "5613845" "5618168" "5624244" "5659214" "5711408" "5769605" "5802712"	USPAT; US-PGPUB; EPO; JPO	2003/02/12 13:47
Search History	2/13/03 10:56:49 AM	Page 8		
C:\APPS\least\workspaces\10021586.wsp				

CLAIMS TREE 10021566 2/13/03

